La Radio sin cálculos "

por

GRAFOS

ELEMENTOS DE UN CIRCUITO OSCILANTE: RESISTENCIAS Y CONDENSADORES.—Los elementos de un circuíto oscilante son: resistencia, capacidad y autoinducación, pudiendo figurar todos o faltar alguno de ellos.

La manera de agrupar estos elementos se expresa matemáticamente por fórmulas sencillas que nosotros vamos a transformar en gráficos para que nuestros lectores puedan resolver todos los problemas por medio de éstos sin recurrir a las primeras.

Estudiaremos primero las resistencias y examinaremos a continuación los condensadores, y verá el lector cómo unas mismas gráficas sirven para ambos casos.

La resistencia puede asociarse en serie o en derivación.

Una agrupación en serie de elementos consiste en unir el extremo de una con el comienzo del otro. (Véase pág. 14, RADIOELECTRICIDAD núm. 1).

Así pues, si tenemos cuatro resistencias R1 - R2 - R3 y R4, y las queremos conectar en serie, uniremos el extremo de la R1 con el origen de la R2, el extremo de ésta con el origen de la R3 y el extremo de ésta con el origen de la R4; quedando libres, formando los terminales de la agrupación el origen de la R1 y el extremo de la R4. En esta agrupación, las resistencias se suman, es decir la resistencia equivalente es igual a la suma de las resistencias. Se comprenderá con facilidad este fenómeno si acudimos a la socorrida comparación hidráullica, pues si enchufamos varias cañerías por las que va a circular el agua, la dificultad para atravesarlas todas será igual a la suma de las que le ofrezca cada tubo, es decir, la resistencia equivalente es igual a la suma de las resistencias de cada una.

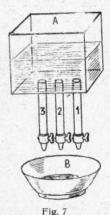
Se ve, pues, que cuando se introducen varias resistencias en serie en un circuito, se aumenta la resistencia del mismo, y en consonancia se reduce la intensidad si el potencial permanece el mismo.

Se agrupan en derivación varias resistencias cuando se unen entre sí de un lado todos los orígenes de las resistencias, y de otro todos los extremos.

En este caso la resistencia total es menor que la de una cualquiera de las componentes, y la corriente aumenta porque se suman las conductancias (conductancia es la inversa de la resistencia) o sea la facilidad de dejar pasar la corriente de un punto a otro, entre los cuales conectamos las resistencias.

⁽¹⁾ Ver número 3 de RADIOBLECTRICIDAD.

Se comprende fácilmente este fenómeno si, refiriéndonos de nuevo a la comparación hidráulica, consideramos dos depósitos A y B (fig. 7) unidos por tres tubos iguales, provistos de llave cada uno. Si abrimos la llave I el agua del depósito A pasará al B en un tiempo determinado; por ejemplo, en 12 minutos. Si en lugar de haber abierto solamente la llave I, hubiéramos abierto las llaves I y 2, la cantidad de agua que pasaría en cada instante sería doble de la que pasaba antes, y en consecuencia, el tiempo que tardaría en pasar del depósito A al depósito B sería la mitad, o sea 6 minu-



Comparación hidráulica del caso de varios conductores en paralelo

tos. Y si hubiéramos abierto de una vez las tres llaves 1, 2 y 3, el agua que pasaría en cada momento del depósito A al B sería tres veces mayor que en el primer caso, y en consecuencia el tiempo que tardaría en vaciarse el depósito A sería la tercera parte, o sea 4 minutos.

En el caso de tres resistencias en derivación, si las tres fueras iguales a 24 ohmios, la resistencia equivalente sería igual a 24 : 3 = 8 ohmios.

Cuando las resistencias no son iguales, la cuestión se complica ligeramente, y para resolverla conviene combinar solamente dos de ellas, la resultante combinarla con otra y así sucesivamente.

La resistencia equivalente a dos resistencias en derivación o paralelo viene dada por la expresión:

Resistencia equivalente = producto de las resistencias / suma de las resistencias.

Es decir, que si tenemos dos resistencias de 25 y 45 ohmios y las agrupamos en paralelo, la resistencia equivalente será de 16 ohmios, o sea el cociente de dividir 1.125 (producto de 45 x 25) por 70 (suma de 45 y 25).

Pueden evitarse estos seneillísimos cálculos con el ábaco de la figura 8, que consta, en realidad, de dos ábacos diferentes.

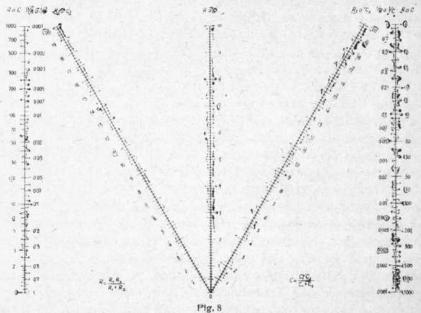
El primero comprende las dos oblicuas y el eje central y permite evaluar la resistencia equivalente a dos resistencias en paralelo.

to the half of the state of the state of

Su empleo no ofrece ninguna dificultad, pues si queremos hallar la resistencia equivalente a RI y R2, se busca el valor de RI en la oblicua de la izquierda, y el de R2 en la de la derecha y uniendo los dos vallores con la regla, el punto donde corte al eje central da el valor R de la resistencia equivalente.

Si deseamos hallar la resistencia equivalente a 12 y 8 ohmios en paralelo, buscaremos 12 en la oblicua de la izquierda, y 8 en la de la derecha; los uniremos con la regla y el punto donde ésta encuentra al eje es el valor de la resistencia equivalente: 4,8 ohmios.

Obsérvese que las oblicuas sólo van graduadas de o a 20, pero pueden



Abaco para el cálculo de resistencias en derivación y para el de capacidades en serie

multiplicarse los valores de RI, R2 y R por un mismo número para encontrar el que corresponda a dichos valores. Si hubiéramos querido buscar la resistencia equivalente a 12.000 y 8.000 ohmios en parallelo, habríamos hallado como antes la de 12 y 8, que están en el ábaco, y el resultado 4,8 ohmios lo multiplicaríamos por 1.000 que es el factor por que hemos multiplicado los componentes. La resultante será 4.800 ohmios.

Si en lugar de dos, tuviéramos tres resistencias en paralello de 12, 8 y 6 ohmios respectivamente, hallaríamos primero la equivalente de 12 y 8, y el resultado 4,8 lo combinaríamos con 6 y obtendríamos 2,65 ohmios como valor de la resistencia equivalente de las de 12, 8 y 6 ohmios en paralelo.

Seguiríamos combinando la equivalente de las tres resistencias con la cuarta si la hubiere, y así sucesivamente.

Las dos escalas extremas a derecha e izquierda son escalas de inversas que permiten resolver fácilmente los problemas de este género. Así, para determiner la resistencia equivalente a 1.000, 500 y 200 ohmios en paralelo, hallaríamos sus inversas 0,001, 0,002 y 0,005, que se encuentran a la derecha de 1.000, 400 y 200 en la escala de la izquierda.

Sumaríamos dichas inversas 0,001 + 0,002 + 0,005 = 0,008; buscaríamos la suma de esta escala y a su lado encontraríamos, a su izquierda, su directo 224, que representa el número de ohmios de la resistencia equivalente.

Obsérvese que si el número no está en la escala, basta dividirle por una potencia de 10 y multiplicar su inversa por la misma potencia.

Cuanto hemos dicho sobre las resistencias es aplicable a los condensadores, con la diferencia de que se comportan los condensadores en paralelo como las resistencias en serie, y los condensadores en serie como las resistencias en paralelo.

En efecto, cuando se conectan en paraielo varios condensadores (véase RADIOELECTRICIDAD, núm. 5), uniendo de un lado las armaduras A, y de otro las B, se obtiene, en definitiva, un condensador equivalente cuyas armaduras son la suma de las armaduras de cada uno de los condensadores componentes (caso parecido al de las resistencias en serie, cuya resistencia equivalentes es igual a la suma de las resistencias componentes).

Y cuando se conectan varios condensadores en serie la capacidad resultante es menor que la de cada condensador componente; en el caso de ser dos solamente, se obtiene dicha capacidad dividiendo el producto de los componentes por su suma (caso idéntico al de las resistencias en derivación. Si, pues, tenemos dos condensadores de 2 y 4 microfaradios y los asociamos en paralelo, la capacidad resultante será de 6 microfaradios, y si los asociamos en seríe será solamente 1,3 microfaradios (2 × 4 : 6). Si en vez de 2 fueran 3 los condensadores a asociar, se combinarían los dos primeros, y el resultado se combinaría con el tercero, y así sucesivamente se operaría si hubiera más.

La misma gráfica de la figura 8, que, como hemos visto, resuelve los problemas de la asociación de las resistencias en derivación, sirve para resolver los problemas de la asociación de los condensadores en serie, y por esto cada línea va encabezada con los símbolos R de la resistencia y C de la capacidad.

El lector podrá plantearse y resolver problemas de asociación de condensadores en serie siguiendo el proceso anteriormente descrito para las resistencias en derivación. Se verifica:

$$(a+jb)\pm(\alpha+j\beta)=(a+\alpha)\pm j(b+\beta) \tag{1}$$

$$(a+jb)(\alpha+j\beta)=(a\alpha-b\beta)+j(a\beta+\alpha b)$$
 (2)

$$\frac{a+jb}{\alpha+j\beta} = \frac{a\alpha+b\beta}{\alpha^2+\beta^2} + j\frac{b\alpha-a\beta}{\alpha^2+\beta^2}$$
 (3)

$$(a \pm j b)^2 = (a^2 - b^2) \pm j 2 a b \tag{4}$$

$$\sqrt{a \pm j b} \sqrt{\frac{\sqrt{a^2 + b^2} + a}{2} \pm j \sqrt{\frac{\sqrt{a^2 + b^2} - a}{2}}}$$
 (5)

Se llama afijo de la expresión imaginaria a + jb al punto que tiene por abcisa a y por ordenada b.

Si el punto es P (fig. 2), determina la dirección y magnitud de la recta o P; a la longitud ρ de esta recta se le llama módulo de la expresión imaginaria y al ángulo φ que forma con el eje o x se le llama argumento de la misma.

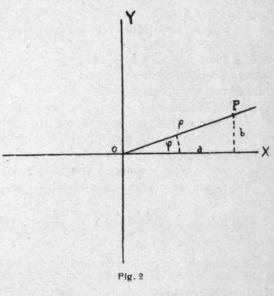
Se tiene, pues:

$$a = \rho \cos \varphi$$

$$b = \rho \sin \varphi$$

$$+ \sqrt{a^2 + b^2} = \rho$$

$$\operatorname{sen} \varphi = \frac{b}{\sqrt{a^2 + b^2}}$$



$$\cos \varphi = \frac{a}{\sqrt{a^2 + b^2}}$$
 $\operatorname{tg} \varphi = \frac{b}{a}$

luego

$$a \pm jb = \rho (\cos \varphi \pm j \sin \varphi)$$

Se tiene:

$$\cos \varphi \pm j \sin \varphi = e^{\pm j \varphi}$$

siendo e la base de los logaritmos neperianos, y el ángulo ϕ medido en radianes; de donde se deduce

$$(\cos n \varphi \pm j \sin n \varphi) = e^{\pm j n \varphi} = (e^{\pm j \varphi})^n = (\cos \varphi \pm j \sin \varphi)^n$$

y, por tanto, la fórmula de Moivre:

$$[\rho (\cos \varphi \pm j \sin \varphi)]^n = \rho^n (\cos n \varphi \pm j \sin n \varphi)$$

cualquiera que sea el valor de n.

Una expresión imaginaria de módulo ρ y argumento φ se representa por (ρ, φ) .

Así, se tendrá:

$$j = (1,90^{\circ}) = \left(1, \frac{\pi}{2}\right); -1 = (1,180^{\circ}) = (1,\pi)$$

 $-j = (1,270^{\circ}) = (1,-90^{\circ}) = \left(1,\frac{5\pi}{2}\right)$

según que el argumento se mida en grados o en radianes.

La expresión gráfica de la suma o resta—fórmula (1)—es una recta que une el origen 0 con el extremo del segundo vector tomado a continuación del primero en su dirección propia y en su propio sentido o en el opuesto según se trate de suma o resta.

El módulo de la suma está comprendido entre la suma y la diferencia de los módulos de los sumandos.

La expresión gráfica del producto—fórmula (2)—es un vector que tiene por módulo el producto de los módulos de los factores y por argumento la suma de los argumentos de aquellos.

Si las expresiones son (ρ, ϕ) y (ρ', ϕ') el producto será: $[(\rho \times \rho'), (\phi + \phi')]$.

Del mismo modo el cociente será: $[(\rho : \rho'), (\phi - \phi')]$.

El cuadrado de (ρ, φ) será: $(\rho^2, 2 \varphi)$.

La potencia n de (ρ, φ) será: $(\rho^n, n\varphi)$.

La raíz cuadrada de (ρ, φ) será: $(\sqrt{\rho}, \frac{\varphi}{2})$.

La raíz de grado n de la expresión (ρ, φ) será: $(\sqrt[n]{\rho}, \frac{\varphi}{n})$ y tendrá n va-

lores distintos correspondientes a un mismo módulo $\sqrt[n]{\rho}$ y a los n argumentos

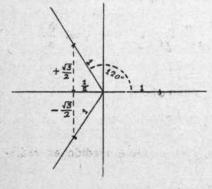


Fig. 5

$$\frac{\varphi}{n}, \frac{2\pi + \varphi}{n},$$

$$\frac{4\pi + \varphi}{n}, \frac{6\pi + \varphi}{n}, \dots$$

$$\frac{2(n-1)\pi + \varphi}{n}$$

pues todos estos valores al elevarse a la potencia n reproducirán la expresión (ρ, φ) .

Aplicando esta deducción a la unidad

positiva (1,0) se hallarán, por ejemplo, los tres valores de su raíz cúbica: (fig 3)

O A = (1,0°) = 1 + j 0.
O B = (1,120°) =
$$\frac{1}{2}$$
 + $j \frac{\sqrt{\delta}}{2}$
O C = (1,240°) = $\frac{1}{2}$ - $j \frac{\sqrt{\delta}}{2}$

5.-Funciones circulares

RELACIONES FUNDAMENTALES ENTRE LAS FUNCIONES CIRCULARES DE UN ÁN-GULO.

$$sen^{2} \alpha + cos^{2} \alpha = 1 \quad tg \alpha = \frac{sen \alpha}{cos \alpha}$$

$$cotg \alpha = \frac{1}{tg \alpha} \quad sec \alpha = \frac{1}{cos \alpha} \quad cosec \alpha = \frac{1}{sen \alpha}$$

de las que se deducen

$$1 + tg^{2} \alpha = \frac{1}{\cos^{2} \alpha} \quad 1 + \cot g^{2} \alpha = \frac{1}{\sec^{2} \alpha}$$

$$\sec \alpha = \sqrt{1 - \cos^{2} \alpha} = \frac{tg \alpha}{\sqrt{1 + tg^{2} \alpha}} = \frac{1}{\sqrt{1 + \cot g^{2} \alpha}}$$

$$\cos \alpha = \sqrt{1 - \sec^{2} \alpha} = \frac{1}{\sqrt{1 + tg^{2} \alpha}} = \frac{\cot g \alpha}{\sqrt{1 + \cot g^{2} \alpha}}$$

$$tg \alpha = \frac{\sec \alpha}{\sqrt{1 - \sec^{2} \alpha}} = \frac{\sqrt{1 - \cos^{2} \alpha}}{\cos \alpha}$$

VALORES DE LAS FUNCIONES CIRCULARES DE ALGUNOS ÁNGULOS:

| | | 4 | | | | | | |
|--------------|-----|--------------------------------|----------------------|------------------------|-------|------|---------|------|
| | 00 | 30° | 45° | 60° | - 90° | 180° | 270° | 360° |
| Seno = | 0 | 1 2 | $\frac{\sqrt{2}}{2}$ | $\frac{\sqrt{5}}{2}$ | 1 | 0 | -1 | . 0 |
| Coseno = | + 1 | $\frac{\sqrt{\delta}}{2}$ | $\frac{\sqrt{2}}{2}$ | 1 2 | 0 | -1 | 0 | + 1 |
| Tangente = | 0 | $\frac{\sqrt{\delta}}{\delta}$ | 4 | V3 - | ± ∞ | 0 | - ± ∞ - | 0 |
| Cotangente = | + ∞ | V3 17 | 1 | √ <u>ð</u> <u>ð</u> | 0 | ± ∞ | 0 | + ∞ |

Funciones circulares de algunos ángulos relacionados con α en función de los de α .

RELACIONES ENTRE LAS FUNCIONES DE DOS ÁNGULOS.

$$\operatorname{sen}(a \pm b) = \operatorname{sen} a \cos b \pm \cos a \operatorname{sen} b$$

$$\operatorname{cos}(a \pm b) = \cos a \cos b \mp \operatorname{sen} a \operatorname{sen} b$$

$$\operatorname{tg}(a \pm b) = \frac{\operatorname{tg} a \pm \operatorname{tg} b}{1 \mp \operatorname{tg} a \operatorname{tg} b}$$

$$\operatorname{cotg}(a \pm b) = \frac{\operatorname{cotg} a \operatorname{cotg} b \mp 1}{\operatorname{cotg} b \pm \operatorname{cotg} a}$$

$$\operatorname{sen} a + \operatorname{sen} b = 2 \operatorname{sen} \frac{a + b}{2} \cos \frac{a - b}{2}$$

$$\operatorname{sen} a - \operatorname{sen} b = 2 \cos \frac{a + b}{2} \operatorname{sen} \frac{a - b}{2}$$

$$\operatorname{cos} a + \operatorname{cos} b = 2 \cos \frac{a + b}{2} \cos \frac{a - b}{2}$$

$$\operatorname{cos} a - \operatorname{cos} b = -2 \operatorname{sen} \frac{a + b}{2} \operatorname{sen} \frac{a - b}{2}$$

$$\operatorname{tg} a \pm \operatorname{tg} b = \frac{\operatorname{sen}(a \pm b)}{\operatorname{cos} a \operatorname{cos} b}$$

$$\operatorname{cot} a \pm \operatorname{cot} b = \frac{\operatorname{sen}(b \pm a)}{\operatorname{sen} a \operatorname{sen} b}$$

PUNCIONES DE LOS MÚLTIPLOS Y SUBMÚLTIPLOS DE UN ÁNGULO.

$$\operatorname{sen} 2 a = 2 \operatorname{sen} a \cos a \qquad \operatorname{sen} \frac{a}{2} = \frac{\sqrt{1 + \operatorname{sen} a}}{2} - \frac{\sqrt{1 - \operatorname{sen} a}}{2}$$

$\cos 2a = \cos^2 a -$ $-\sin^2 n$

$$\cos \frac{a}{2} =$$

$$-\frac{\sqrt{1+\sin a}}{2}+$$

$$+\frac{\sqrt{1-\sin a}}{2}$$

$$tg \ 2 \ a = \frac{2 tg \ a}{1 - tg^2 \ a}$$
$$tg \frac{a}{2} = \sqrt{\frac{1 - \cos a}{1 + \cos a}}$$

$$\frac{\cot 2 a}{\cot 2 a} - 1$$

$$\frac{\cot 2 a}{\cot 2 a}$$

$$\cot g \frac{a}{2} =$$

$$=\sqrt{\frac{1+\cos a}{1-\cos a}}$$

VALORES DE LAS FUNCIONES CIRCULA-RES.

sen
$$a =$$

$$-\frac{e^{\mathbf{j}a} - e^{-\mathbf{j}a}}{2} = a -$$

$$-\frac{a^3}{3!} + \frac{a^5}{5!} -$$

$$-\frac{a^7}{7!} + \dots$$

Tablas trigonométricas naturales

| 0 , | sen | tan | cot | cos | 135 | 0 , | sen - | tan | cot | cos | |
|----------------------------|--|--|--|--|----------------|----------------------------|--|--|----------------------------|--|----------------|
| 0 0 | 0.0000 | 0.0000 | infinit. | 1.0000 | 0 90 | 80 | 0.1392 | 0.1405 | 7,1154 | 0.9903 | 0 8 |
| 30 | 0.0110 | 0.0029 0.0058 0.0087 0.0116 0.0145 | 343,7737 171,8854 114,5887 85,9398 68,7501 | 0.9999 | 20 | 30 40 | 0.1421 0.1449 0.1478 0.1507 0.1536 | 0.1465 0.1495 0.1524 | 6.6912 | 0.9899 0.9894 0.9890 0.9886 0.9881 | 20 |
| | | 0.0175 | - | - | | W.E. | - | | | 0.9877 | |
| 20 30 40 | 0.0233 0.0262 0.0291 | 0.0204 0.0233 0.0262 0.0291 0.0320 | 42.9641 38.1885 34.3678 | 0.9997 0.9997 0.9996 | 40 30 20 | 30 40 | 0.1593 0.1622 0.1650 0.1679 0.1708 | 0.1644 0.1673 0.1703 | 6.0844 5.9758 5.8708 | 0.9872 0.9868 0.9863 0.9858 0.9853 | 40 30 20 |
| 2 0 | 0.0349 | 0,0349 | 28,6363 | 0.9994 | 0 88 | 10 0 | 0.1736 | 0.1763 | 5.6713 | 0.9848 | 0 8 |
| 20 30 40 | 0.0407 0.0436 0.0465 | 0.0378 0.0407 0.0437 0.0466 0.0495 | 26.4316 24.5418 22.9038 21.4704 20.2056 | 0.9992 | 40 30 | 20 30 40 | 0.1765 0.1794 0.1822 0.1851 0.1880 | 0.1823 0.1853 0.1883 | 5,4845 5,3955 5,3093 | 0.9843 0.9838 0.9833 0.9827 0.9822 | 40 30 20 |
| 3 0 | 0.0523 | 0.0524 | 19.0811 | 0.9986 | 0 87 | 11 0 | 0.1908 | 0.1944 | 5.1446 | 0.9816 | 0 7 |
| 20 30 40 | 0.0581 0.0610 0.0640 | 0.0553 0.0582 0.0612 0.0641 0.0670 | 17.1693 16.3499 15.6048 | 0.9983 0.9981 0.9980 | 40 30 20 | 20 30 40 | 0.1937 0.1965 0.1994 0.2022 0.2051 | 0.2004 0.2035 0.2065 | 4,9894 4,9152 4,8430 | 0.9811 0.9805 0.9799 0.9793 0.9787 | 40 30 20 |
| 4 0 | 0.0698 | 0.0699 | 14.3007 | 0.9976 | 0 86 | 12 0 | 0.2079 | 0.2126 | 4,7046 | 0.9781 | 0 7 |
| 20 30 40 | 0.0756 | 0.0816 | 13.7267 13.1969 12.7062 12.2505 11.8262 | 0.9971 0.9969 0.9967 | 40 30 20 | 20 30 40 | 0.2108 0.2136 0.2164 0.2193 0.2221 | 0.2186 0.2217 0.2247 | 4.5736 4.5107 4.4494 | 0.9775 0.9769 0.9763 0.9757 0.9750 | 40 30 20 |
| 5 0 | 0.0872 | 0.0875 | 11,4301 | 0.9962 | 0 85 | 13 0 | 0.2250 | 0.2309 | 4.3315 | 0.9744 | 0 7 |
| 10 20 30 40 50 | 0.0901 0.0929 0.0958 0.0987 0.1016 | 0.0904 0.0934 0.0963 0.0992 0.1022 | 11.0594 10.7119 10.3854 10.0780 9.7882 | 0 0057 | 40 | 20 30 | 0.2278 0.2306 0.2334 0.2363 0.2391 | 0.2370 | 4.2193 4.1653 4.1126 | 0.9737 0.9730 0.9724 0.9717 0.9710 | 40 30 20 |
| 6 0 | 0.1045 | 0.1051 | 9.5144 | 0.9945 | 0 84 | 14 0 | 0.2419 | 0.2493 | 4.0108 | 0.9703 | 0 7 |
| 30 40 | 0.1074 0.1103 0.1132 0.1161 0.1190 | 0.1109 | 8.7769 | 0.9942 0.9939 0.9936 0.9932 0.9929 | 30 | 10 20 30 40 50 | 0.2447 0.2476 0.2504 0.2532 0.2560 | 0.2524 0.2555 0.2586 0.2617 0.2648 | 3.9136 3.8667 3.8208 | 0.9696 0.9689 0.9681 0.9674 0.9667 | 40 30 20 |
| 7 0 | 0.1219 | 0.1228 | 8.1443 | 0,9925 | 0 83 | 15 0 | 0.2588 | 0.2679 | 3.7321 | 0.9659 | 0 7 |
| 20 30 40 | 0.1248 0.1276 0.1305 0.1334 0.1383 | 0.1287 0.1317 0.1346 | 7.7704 7.5958 7.4287 | 0.9922 0.9918 0.9914 0.9911 0.9907 | 40 30 20 | 30 40 | 0.2616 0.2644 0.2672 0.2700 0.2728 | 0.2742 0.2773 0.2805 | 3.6470 3.6059 3.5656 | 0.9652 0.9644 0.9636 0.9628 0.9621 | 40 30 20 |
| 8 0 | 0.1392 | 0.1405 | 7.1154 | 0.9903 | 0 82 | 16 0 | 0.2756 | 0.2867 | 3.4874 | 0.9613 | 0 7 |
| | 008 | cot | tan | sen | , . | | cos | cot | tan | sen | , |

$$\cos a = \frac{e^{\mathrm{j}a} + e^{-\mathrm{j}a}}{2} = a - \frac{a^{\mathrm{s}}}{2!} + \frac{a^{\mathrm{d}}}{4!} - \frac{a^{\mathrm{g}}}{6!} + \dots$$

$$\operatorname{tg} a = a + \frac{a^{\mathrm{g}}}{3} + \frac{2 a^{\mathrm{g}}}{15} + \frac{17 a^{\mathrm{g}}}{315} + \frac{62 a^{\mathrm{g}}}{2835} + \dots$$

$$+ \dots \operatorname{siendo} - \frac{\pi}{2} < a < \frac{\pi}{2}$$

Los valores numéricos de las funciones trigonométricas resultantes de las series anteriores se dan con 4 cifras decimales en las tablas adjuntas, en las que varían los ángulos de 10 en 10 minutos sexagesimales.

A la columna de ángulos de la izquierda corresponden las funciones que encabezan las demás columnas y a la de ángulos de la derecha corresponden las funciones indicadas al pie de las mismas columnas.

Para calcular las funciones de un ángulo no contenido en las tablas por estar comprendido entre dos de aquellos se interpola entre los dos que lo comprenden, multiplican do el exceso del ángulo dado sobre el menor de los contenidos en las tablas por la décima parte de la diferencia tabular (diferencia en-

Tablas trigonomé

| . , | sen | tan | cot | cos | 13 | 0 ' | sen | tan | oot | 008 | 1.32 |
|----------------|--|--|----------------------------|---|----------------|----------------|--|----------------------------|--|--|----------------------------|
| 16 0 | 0,2756 | 0.2867 | 3.4874 | 0.9613 | 0 7 | 4 24 0 | 0.4067 | 0.4452 | 2.2460 | 0.9135 | 0 60 |
| 20 30 40 | 0.2812 0.2840 0.2868 | 0.2899 0.2931 0.2962 0.2994 0.3026 | 3.4124 3.3759 3.3402 | 0.9605 0.9596 0.9588 0.9580 0.9572 | 40 30 20 | 20 30 40 | 0.4094 0.4120 0.4147 0.4173 0.4200 | 0.4522 0.4557 0.4592 | 2.2113 2.1943 2.1775 | 0.9124 0:9112 0.9100 0.9088 0.9075 | 40 30 20 |
| 17 0 | 0.2924 | 0.3057 | 3,2709 | 0.9563 | 0 7 | 3 25 0 | 0.4226 | 0.4663 | 2,1445 | 0.9063 | 0 65 |
| 20 30 40 | 0.2979 0.3007 0.3035 | 0.3089 0.3121 0.3153 0.3185 0.3217 | 3.2041 3.1716 3.1397 | 0.9555 0.9546 0.9537 0.9528 0.9520 | 40 30 20 | 30 40 | 0.4253 0.4279 0.4305 0.4331 0.4358 | 0.4734 0.4770 0.4806 | 2,1283 2,1123 2,0965 2,0809 2,0655 | 0.9051 0.9038 0.9026 0.9013 0.9001 | 50 40 30 20 10 |
| 18 0 | 0.3090 | 0,3249 | 3.0777 | 0.9511 | 0 7 | 2 26 0 | 0.4384 | 0.4877 | 2.0503 | 0.8988 | 0 64 |
| 30 40 | 0.3173 | 0,3281 0,3314 0,3346 0,3378 0,3411 | 3.0178 2.9887 2.9600 | 0.9 6 02 0.9492 0.9483 0.9474 0.9465 | 40 30 20 | 30 40 | 0.4410 0.4436 0.4462 0.4488 0.4514 | 0.4950 0.4986 0.5022 | 2.0204 2.0057 1.9912 | 0.8975 0.8962 0.8949 0.8936 0.8923 | 40 30 20 |
| 19 0 | 0.3256 | 0.3443 | 2.9042 | 0.9455 | 0 7 | 1 27 0 | 0.4540 | 0.5095 | 1.9626 | 0.8910 | 0 63 |
| 30 40 | 0.3311 0.3338 0.3365 | 0.3476 0.3508 0.3541 0.3574 0.3607 | 2,8502 2,8239 2,7980 | 0.9446 0.9436 0.9426 0.9417 0.9407 | 40 30 20 | 30 40 | 0.4566 0.4592 0.4617 0.4643 0.4669 | 0.5169 0.5206 0.5243 | 1.9210 | 0.8897 0.8884 0.8870 0.8857 0.8843 | 30 20 |
| 20 0 | 0.3420 | 0.3640 | 2.7475 | 0.9397 | 0 7 | 0 28 0 | 0.4695 | 0.5317 | 1,8807 | 0.8829 | 0 62 |
| 30 40 | 0.3475 0.3502 0.3529 | 0.3673 0.3706 0.3739 0.3772 0.3805 | 2.6985 2.6746 2.6511 | 0.9387 0.9377 0.9367 0.9356 0.9346 | 40 30 20 | 30 40 | 0.4720 0.4746 0.4772 0.4797 0.4823 | 0.5392 0.5430 0.5467 | 1.8546 1.8418 1.8291 | 0.8816 0.8802 0.8788 0.8774 0.8760 | 40 30 20 |
| 21 0 | 0.3584 | 0.3839 | 2.6051 | 0.9336 | 0 6 | 9 29 0 | 0.4848 | 0.5543 | 1.8040 | 0.8746 | 0 61 |
| 20 30 40 | 0.3638 0.3665 0.3692 | 0.3872 0.3906 0.3939 0.3973 0.4006 | 2.5605 2.5386 2.5172 | 0.9325 0.9315 0.9304 0.9293 0.9283 | 40 30 20 | 30 40 | 0.4874 0.4899 0.4924 0.4950 0.4975 | 0.5619 0.5658 0.5696 | 1.7796 1.7675 1.7556 | 0.8732 0.8718 0.8704 0.8689 0.8675 | 30 20 |
| 22 0 | 0,3746 | 0.4040 | 2.4751 | 0.9272 | 0 6 | 8 30 0 | 0.5000 | 0.5774 | 1,7321 | 0.8660 | 0 60 |
| 30 40 | 0.3800 0.3827 0.3854 | 0.4074 0.4108 0.4142 0.4176 0.4210 | 2.4342 2.4142 2.3945 | 0.9261 0.9250 0.9239 0.9228 0.9216 | 40 30 20 | 30 40 | 0.5025 0.5050 0.5075 0.5100 0.5125 | 0.5851 0.5890 0.5930 | 1.7090 1.6977 1.6864 | 0.8646 0.8631 0.8616 0.8601 0.8587 | 40 30 20 |
| 23 0 | 0.3907 | 0.4245 | 2.3559 | 0.9205 | 0 6 | 7 31 0 | 0.5150 | 0.6009 | 1.6643 | 0.8572 | 0 59 |
| 20 30 40 | 0.3934 0.3961 0.3987 0.4014 0.4041 | 0.4348 | 2.2998 | 0.9194 0.9182 0.9171 0.9159 0.9147 | 30 20 | 30 40 | 0.5175 0.5200 0.5225 0.5250 0.5275 | 0.6128 | 1.6534 1.6426 1.6319 1.6212 1.6107 | 0.8557 0.8542 0.8526 0.8511 0.8496 | 50 40 30 20 10 |
| 24 0 | 0.4067 | 0.4452 | 2.2460 | 0.9135 | 0 6 | 6 32 0 | 0.5299 | 0.6249 | 1.6003 | 0.8480 | 0 58 |
| | cos | cot | tan | sen | | | con | cot | tan | sen | , . |

tre dos funciones consecutivas de las que figuran en las tablas), el producto se suma a la función de dicho ángulo menor si se trata de senos o tangentes y se resta de la misma si se trata de cosenos o cotangentes.

El exceso del ángulo dado sobre el menor de los dos que lo comprende, ha de referirse a minutos para aplicarle la regla anterior. Si tuviera segundos se pueden reducir a fracción de minutos y operar con el número fraccionario resultante, o bien reducir el exceso a segundos, multiplicarlos por la diferencia tabu-

tricas naturales

| | sen | tan | cot | 008 | 1 | | 0 ' | sen | tan | cot | 006 | 18 | |
|----------|------------------|--------|------------------|--------|-----|----|----------|--------|------------------|---------|------------------|------|----|
| 32 0 | 0.5299 | 0.6249 | 1.6003 | 0.8480 | 0 | 58 | 39 0 | 0.6293 | 0.8098 | 1.2349 | 0.7771 | 0 | 5 |
| 10 20 | 0.5324 0.5348 | 0.6289 | 1.5900 | 0.8450 | 40 | | 10 20 | 0.6316 | 0.8146 0.8195 | 1.2203 | 0.7753 0.7735 | 40 | |
| 30 | 0.5373 | 0.8371 | 1.5697 | 0.8434 | 30 | | 30 | 0.6361 | 0.8243 | 1,2131 | 0.7716 | 30 | |
| 50 | 0.5422 | 0.6453 | 1.5497 | 0.8418 | 10 | | | | 0.8292 0.8342 | | 0.7698 0.7679 | | |
| 3 0 | 0.5446 | 0,6494 | 1.5399 | 0.8387 | 0 | 57 | 40 0 | 0.6428 | 0.8391 | 1.1918 | 0.7660 | 0 | 50 |
| 10 | 0.5471 0.5495 | 0.6536 | 1.5301 | 0.8371 | 50 | | 10 | 0.6450 | 0.8441 | | 0.7642 | | |
| | 0.5519 | | 1.5204 | 0.8339 | 30 | | 30 | 0.6494 | 0.8491 | 1.1708 | 0.7623 | 30 | |
| 40 | 0.5544 | 0.6661 | 1.5013 | 0.8323 | 20 | | 40 | 0.6517 | 0.8591 | 1.1640 | 0.7585 | 20 | |
| | 0.5568 | - | 1.4919 | | 100 | | | | 0.8642 | | 0.7566 | 022 | 1 |
| 0-1040 | 0.5592 | - | 1.4826 | | | 56 | 1.750 | | | | 0.7547 | Nice | 45 |
| | 0.5616 | | 1.4733 | 0.8274 | 50 | | | | 0.8744 | | 0.7528 | | |
| 30 | 0.5664 | 0.6873 | 1.4641 1.4550 | 0.8241 | 30 | | | | 0.8847 | | 0.7490 | | |
| | 0.5688 | | 1,4460 | 0.8225 | 20 | | 40 | 0.6648 | 0.8899 | 1.1237 | 0.7470 | 20 | |
| | | - | 1,4370 | | | | 1 | | 0.8952 | Income: | 0.7451 | 33 | |
| 00 0 | 0.5736 | 0.7002 | 1.4281 | 0.8192 | 0 | 20 | 42 0 | 0.6691 | 0.9004 | 1.1106 | 0.7431 | U | 42 |
| 10 | 0.5760 | 0.7046 | 1.4193 | 0.8175 | 50 | | 10 | 0.6713 | 0.9057 | | 0.7412 | | |
| 30 | 0.5783 | 0.7089 | 1.4106 | 0.8158 | 30 | | 20 | 0.6734 | 0.9110 | | 0.7392 | | |
| 40 | 0.5831 | 0.7177 | 1.3934 | 0.8124 | 20 | | | | 0.9217 | | 0.7353 | | |
| 50 | 0.5854 | 0.7221 | 1.3848 | 0.8107 | 10 | | 50 | 0.6799 | 0.9271 | 1.0786 | 0.7333 | 10 | |
| 36 0 | 0.5878 | 0.7265 | 1.3764 | 0.8090 | 0 | 54 | 43 0 | 0,6820 | 0.9325 | 1.0724 | 0.7314 | 0 | 47 |
| 10 | 0.5901 | 0.7310 | 1,3680 | 0.8073 | 50 | | | | 0.9380 | 1.0661 | 0.7294 | 50 | |
| 30 | 0.5925 | 0.7355 | 1,3597 1,3514 | 0.8056 | 30 | | 20 | 0.6862 | 0.9435 | 1.0599 | 0.7274 0.7254 | 30 | |
| 40 | 0.5972 | 0.7445 | 1.3432 | 0.8021 | 20 | | | | 0.9545 | | 0.7234 | | |
| | 0.5995 | | 1.3351 | | | | 50 | 0.6926 | 0.9601 | 1.0416 | 0.7214 | 10 | |
| 37 0 | 0.6018 | 0.7536 | 1,3270 | 0.7986 | 0 | 53 | 44 0 | 0.6947 | 0.9657 | 1.0355 | 0.7193 | 0 | 46 |
| 10 | 0.6041 | 0.7581 | 1,3190 | 0.7969 | 50 | | | | 0.9713 | 1.0295 | 0.7173 0.7153 | 50 | |
| 20 | 0.6065 | 0.7627 | | 0.7951 | | | | | 0.9770 | 1.0235 | 0.7153 0.7133 | 30 | |
| 40 | 0.6111 | 0.7720 | 1.2954 | 0.7916 | 20 | | 40 | 0.7030 | 0.9884 | 1.0117 | 0.7112 | 20 | |
| 50 | 0.6134 | 0.7766 | 1.2876 | 0.7898 | 10 | | 50 | 0.7050 | 0.9942 | 1.0058 | 0.7092 | 10 | |
| 38 0 | 0.6157 | 0.7813 | 1.2799 | 0.7880 | 0 | 52 | 45 0 | 0.7071 | 1.0000 | 1.0000 | 0.7071 | 0 | 43 |
| 10 | 0.6180 | 0.7860 | 1.2723 | 0.7862 | 50 | | 68 | | 9780 | | | 111 | O. |
| 30 | 0.6202 | 0.7907 | 1.2647 1.2572 | 0.7844 | 30 | | Die. | 1997 | 1000 | | 1000 | 13 | |
| 40 | 0.6248 | 0.8002 | 1.2497 | 0.7808 | 20 | | | E TAR | 13.00 | | 100 | | |
| 50 | 0.6271 | 0.8050 | 1.2423 | 0.7790 | 10 | | 18 | | | | 1 | 8 | |
| 39 0 | 0.6293 | 0.8098 | 1.2349 | 0.7771 | 0 | 51 | | CE | | | | 1 | |
| | 008 | cot | tan | sen | | | 1 | cos | cot | tan | sen | | 0 |

lar y dividir el producto por 600 que son los segundos en que se diferencian dos ángulos consecutivos de las tablas:

Ejemplos:

| Hallar sen 12º 1 | 6. |
|----------------------|--------|
| Seno 12° 10' = | 0'2108 |
| Producto 2'8 × 6 = | 17 |
| Seno 12° 16' = | |
| Diferencia tabula | _ |
| 10 | -= |
| = 2'8 diezmilésin | ias . |
| Bxceso del ángulo da | do = 6 |
| Hallar cos 28° 37' | 12": |
| cos 28° 50' = | 0,8788 |
| Producto 1'4×7'20= | 9 |
| Coseno 28°87'12"= | 0'8779 |
| Diferencia tabula | 1510 |
| 10 | |
| = 1'4 diezmilésir | nas |
| Exceso del áng. dado | = 7'20 |
| Hallar cotg 57°23' | 17"; |
| cotg 57°20' = | |
| Produc. 197 × 0'07= | 14 |
| Cotg 57° 28' 17" = | 0'6398 |
| Diferencia tabular = | 0'07 |
| Exceso del ángulo= | - 197" |
| | - 17/ |
| T | |

Para hallar el ángulo correspondiente a una razón dada no contenida en las tablas se interpola entre las dos

que la comprenden, dividiendo el exceso sobre la función menor que figura en las tablas por la décima parte de la diferencia tabular; el cociente es el número de minutos que hay que sumarle al ángulo correspondiente a dicha función menor, si se trata de senos o tangentes o restarle al mismo ángulo si se trata de cosenos o cotangentes. Si el cociente no fuera exacto se reduciría la fracción decimal resultante a segundos.

6.-Funciones hiperbólicas

Tienen análoga significación que las circulares, pero referidas a la hipérbola equilátera

$$x^2 - y^2 = 1$$

Sus valores son:

sen
$$h x = \frac{e^{x} - e^{-x}}{2}$$
 $\cos h x = \frac{e^{x} + e^{-x}}{2}$
 $tg h x = \frac{e^{x} - e^{-x}}{e^{x} + e^{-x}}$ $cotg h x = \frac{e^{x} + e^{-x}}{e^{x} - e^{-x}}$
 $sec h x = \frac{2}{e^{x} + e^{-x}}$ $cosec h x = \frac{2}{e^{x} - e^{-x}}$

El seno hiperbólico puede variar desde $-\infty$ a $+\infty$. El coseno hiperbólico varía desde 1 a $+\infty$. La tangente hiperbólica varía desde -1 a +1. La cantidad x se llama *argumento* de las funciones hiperbólicas. Entre las funciones hiperbólicas de un mismo argumento se verifica:

$$\cos h^2 x - \sin h^2 x = 1 \qquad \text{tg } h = \frac{\sinh x}{\cos h x}$$

$$\cot g h x = \frac{1}{\text{tg } h x} \qquad \sec h x = \frac{1}{\cos h x}$$

$$\csc h x = \frac{1}{\sin h x}$$

Las funciones hiperbólicas de la suma y diferencia de argumentos son:

$$sen h (x \pm y) = sen h x cos h y \pm sen h y cos h x$$

$$cos h (x \pm y) = cos h x cos h y \pm sen h x sen h y$$

$$tg h (x \pm y) = \frac{tg h x \pm tg h y}{1 \pm tg h x tg h y}$$

RELACIONES ENTRE LAS FUNCIONES CIRCULARES Y LAS HIPERBÓLICAS: FÓRMU-LAS DE EULER.

$$sen x = -j sen h j x$$

$$cos x = cos h j x tg x = -j tg h j \bar{x}$$

$$sen j x = j sen h x cos j x = cos h x tg i x = j tg h x$$